(19)日本国特許庁(JP)

# (12) 公開特許公報(A) (11)特許出願公開番号

# 特開平11-46467

(43)公開日 平成11年(1999)2月16日

(51) Int.Cl.6

識別記号

FΙ

H02K 7/116

F16H 25/20

F

F 1 6 H 25/20 H 0 2 K 7/102

H02K 7/116

H02K 7/102

審査請求 未請求 請求項の数10 OL (全 10 頁)

(21)出願番号

(22)出願日

特願平9-198907

平成9年(1997)7月24日

(71)出願人 000003997

日産自動車株式会社

神奈川県横浜市神奈川区宝町2番地

(72)発明者 塚本 雅裕

神奈川県横浜市神奈川区宝町2番地 日産

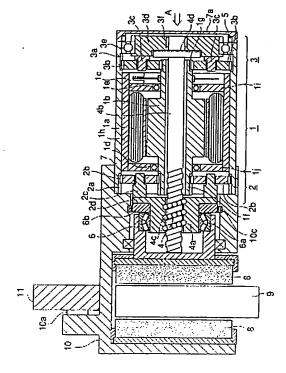
自勁車株式会社内

(74)代理人 弁理士 三好 秀和 (外8名)

## (54) 【発明の名称】 電動推力アクチュエータ

## (57)【要約】

【課題】 本発明は、減速機2組で、大きな等価ギア比 を実現して大きな推力を発生することを目的とする。 【解決手段】 ギア比の異なる2組の減速機2、3は、 それぞれ3個以上の歯車1 f, 2 a, 2 b, 1 g, 3 a. 3bの組み合わせからなる歯車列によって構成した ことを特徴とする。



# **Best Available Copy**

#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 電動モータと、該電動モータで駆動されるギア比の異なる2組の減速機と、該2組の減速機の回転数の整に応じて直進方向の変位を取り出すねじ構造とを有する電動推力アクチュエータであって、前記2組の減速機は、それぞれ3個以上の歯車の組み合わせからなる歯車列によって構成してなることを特徴とする電動推力アクチュエータ。

【請求項2】 前記2組の減速機の一方は、前記電動モータの出力軸に取り付けられた第1入力ギア、前記ねじ 10 構造の軸に取り付けられた第1出力ギア及び前記第1入力ギア・第1出力ギアの両者に噛み合う第1中間ギアで構成し、他方は、前記電動モータの出力軸に取り付けられた第2入力ギア、前記ねじ構造のナットに取り付けられた第2出力ギア及び前記第2入力ギア・第2出力ギアの両者に噛み合う第2中間ギアで構成してなることを特徴とする請求項1記載の電動推力アクチュエータ。

【請求項3】 前記2組の減速機の入力ギア・出力ギアの歯数は、前記第1入力ギアに対し前記第1出力ギアを1枚増加させ、前記第1出力ギアと前記第2入力ギアは20同一とし、前記第2入力ギアに対し前記第2出力ギアは1枚増加させたことを特徴とする請求項2記載の電動推力アクチュエータ。

【請求項4】 前記電動モータは中空構造の回転子を持 ち、前記2組の減速機は第1、第2の遊星歯車列であっ て、該第1の遊星歯車列は、前記電動モータの回転子の 一端に形成された第1サンギア、第1プラネタリギア、 第1インターナルギア及び前記第1プラネタリギアを回 転可能に支える第1プラネットキャリアで構成し、前記 第2の遊星歯車列は、前記電動モータの回転子の他端に 30 形成された第2サンギア、第2プラネタリギア、第2イ ンターナルギア及び前記第2プラネタリギアを回転可能 に支える第2プラネットキャリアで構成し、前記電動モ 一夕の回転子の中空部分に貫通され、回転は可能で軸方 向への移動は不能のねじ軸及び骸ねじ軸の一端側に回転 も軸方向への移動も可能に支えられ、前記第1プラネッ トキャリアが接続されるとともに推力作用端が取り付け られたねじナットを持ち、前記ねじ軸の他端側は前記第 2プラネットキャリアに接続されたねじ構造を配設して なることを特徴とする請求項1記載の電動推力アクチュー40

【請求項5】 前記ねじ構造は、ボールねじであることを特徴とする請求項1、2、3又は4記載の電動推力アクチュエータ。

【請求項6】 前記ねじ構造は、滑りねじであることを特徴とする請求項1、2、3 又は4記載の電動推力アクチュエータ。

【請求項7】 前記第2サンギアの歯数は前記第1サンギアの歯数より1枚多い又は少ないものとし、かつ前記 - 第2インターナルギアの歯数は前記第1インターナルギ 50

アの歯数より1枚多い又は少ないことを特徴とする請求項4.5又は6記載の電動推力アクチュエータ。

【請求項8】 前記ねじ軸と前記第2プラネットキャリアとの接続部は、該ねじ軸と第2プラネットキャリアとが互いに押しつけられたとき相互に摩擦力を発生する摩擦材と、前記ねじナットが推力の作用方向に移動する方向に前記電動モータを回転させた場合に限り前記ねじ軸と前記第2プラネットキャリアとを相対回転不能に固定し、前記電動モータが逆回転の場合には前記ねじ軸と前記第2プラネットキャリアとが相対的に自由に回転できるワンウェイクラッチとで構成してなることを特徴とする請求項4、5、6又は7記載の電動推力アクチュエータ。

【請求項9】 前記推力作用端とねじナットの間には、 両者の中心軸が曲がっても両者が滑らかに回転できる調 心軸受けを設けてなることを特徴とする請求項4乃至8 の何れかに記載の電動推力アクチュエータ。

【請求項10】 前記第2プラネットキャリアは、回転可能かつ軸方向への移動は不能に支持するベアリングを 備え、該ベアリングと当該ベアリングを支えるハウジングの間に、前記ベアリングに加わる軸方向の荷重を検出する荷重センサを設けてなることを特徴とする請求項4 乃至9の何れかに記載の電動推力アクチュエータ。

#### 【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、電動モータの回転動作を直進動作に変換し、例えばブレーキパッドをブレーキディスクに押し付ける動作を行う電動ブレーキ等に用いられる電動推力アクチュエータに関する。

### [0002]

【従来の技術】従来の電動推力アクチュエータとして は、例えば特開平6-327190号公報に本出願人が 開示した電動ブレーキ用アクチュエータがある(以下、 これを第1の従来技術と云う)。この電動プレーキ用ア クチュエータは、電動モータの回転を減速する1組の遊 星歯車列と、この遊星歯車列の出力側に連結されたねじ ナットと、このねじナットに嵌合するねじ軸と、このね じ軸の先端部に取り付けられた摩擦部材付きの加圧部材 と、上記ねじ軸にボールスプラインを介して結合された ワンウェイクラッチとを備えている。そして、電動モー 夕の回転を遊星歯車列によって減速し、ねじナットを回 転させてねじ軸を直進させ、加圧部材の摩擦部材をプレ ーキバッドに押し付けてブレーキディスクに押圧接触さ せ、制動力を付与するようになっている。このとき、ブ レーキバッドを押し付ける方向に電動モータが回転する ときには、ワンウェイクラッチが働いてねじ軸の回転が 抑制され、ねじ軸はねじナットの回転で駆動されて常に 直進動作をする。一方、逆方向への動作時には、ワンウ エイクラッチは働かないが、摩擦部材がブレーキバッド に押し付けられている間性、その摩擦力によって同帳が

抑制されて動作する。したがってブレーキバッドがブレーキディスクから離れ、同時に摩擦部材がブレーキバッドから離れると、ねじナットの回転に伴ってねじ軸も回転し、ねじ軸の移動が停止する。このことからブレーキバッドの位置センサなどを必要とせずに、ブレーキバッドがブレーキディスクから離れたぎりぎりのところでねじ軸を止めることができるので、次の押し付け動作の時に遅れを生じないという利点を持っている。

【0003】また、電動プレーキ用以外の推力アクチュ エータとしては、例えば特開平3-48054号公報に 10 開示されたものがある(以下、これを第2の従来技術と、 云う)。この推力アクチュエータは、ボールねじのねじ 軸に第1出力ギアを形成し、そのねじ軸に螺合するねじ ナットに第2出力ギアを形成し、一方、電動モータの出 力軸には第1入力ギア及び第2入力ギアを取り付け、第 1入力ギアを第1出力ギアに噛み合わせ、第2入力ギア を第2出力ギアに噛み合わせている。第1入力ギアと第 1出力ギア間の第1ギア比(第1減速比)と、第2入力 ギアと第2出力ギア間の第2ギア比(第2減速比)とは 異ならせてある。そして、第1及び第2の出力ギア間の 回転角度の差に対応してねじナットを回転させつつ前進 運動させて、電動モータのトルクを推力に変換して出力 するようにしている。このとき、第2ギア比と第1ギア 比が微妙に異なると、ねじ軸とねじナットは電動モータ 1回転に対してごく僅かしか相対回転しない。例えば、 第2ギア比がa:1、第1ギア比がb:1のギア比で減 速されたとすると、電動モータ1回転に対してねじナッ トは1/a回転、ねじ軸は1/b回転するので、ねじナ ットとねじ軸は相対的に (1/a-1/b) 回転する。 したがってねじナットとねじ軸が相対的に1回転するに 30 は電動モータは、1/(1/a-1/b)回転する必要 があり、この値が等価的なギア比となる。したがってa とりが近い値の場合は、あたかも大きなギア比のギア列 を取り付けた場合と同じ推力が2組のギアで得られる。 【0004】第2の従来技術と類似の構成のアクチュエ 一夕が特開平8-28647号公報に開示されている (以下、これを第3の従来技術と云う)。このアクチュ エータは、第1ギアを取り付けたボールねじのねじ軸 と、第2ギアを取り付けたスプライン軸とが平行に設置 され、このねじ軸とスプライン軸とは、第1ギアと第2 ギアの噛み合いにより連結されている。また、ねじ軸に は第3ギアが形成されたねじナットが装着され、スプラ イン軸には第4ギアが形成されたスプラインナットが装 着されている。ねじナットとスプラインナットとは、第 3 ギアと第4 ギアの噛み合いにより連結されている。そ して、モータの正転でねじ軸がA回転し、第1ギア、第 2 ギアを介してスプライン軸が減速されてB回転する。 このB回転は第3ギア、第4ギアを介してねじナットに 伝達され、ねじナットが減速されてC回転する。このC イAに比例しておじナットが恒転しつつ前進運動し、モー50。

ータのトルクが推力に変換されて出力される。また、この第3の従来技術には、遊星歯車列1段を用いたアクチュエータの倒も開示されているが、いずれも狙いとする効果は、少ないギア段数で大きな減速比を得ようとするものである。

#### [0005]

【発明が解決しようとする課題】第1の従来技術では、 ブレーキパッドを押し付ける推力を電動モータのトルク で発生させるが、ストロークは微小であるが非常に大き な推力を必要とする。このため、大きな電動モータで大 きなトルクを発生させるか、小さな電動モータの小さな トルクを大きな減速比(例えば、100以上など)で増 幅して用いるか、の何れかで実現することになる。この 第1の従来技術のように遊星歯車列1段とすると、イン ターナルギアの歯数とサンギアの歯数でギア比 (減速 比)が決まるので、その減速比は、せいぜい4~6程度 であり、そのままでは軽い小型乗用車でもかなり大きな 電動モータを必要とし、また減速機 (遊星歯車列) を多 段にする場合は3段以上とする必要がある。また、この アクチュエータはブレーキキャリパという小さな空間に 取り付けるものであるため、電動モータが巨大なもので あったり減速機が多段になるような場合には取り付けが できない、あるいはばね下荷重が重くなって乗り心地・ 操安性の悪化を招くおそれがある。

【0006】この1つの解決策として第2の従来技術に 示すような減速機2組を用いて大きな減速比を得る方法 がある。しかし、この第2の従来技術は電動モータの出 力軸とボールねじのねじ軸がずれているため、装置が軸 直方向に大きくなるとともに、2組の減速機の軸間距離 が同一であるため、両減速機における入力ギアの歯数と 出力ギアの歯数は合計で同じにしなければならない。し たがって、例えば第1入力ギア20枚・第1出力ギア4 0枚(ギア比2)のとき、第2入力ギア・第2出力ギア のギア比を最も近く、かつ異なる値に選んでも、第2入 カギア21枚・第2出カギア39枚(ギア比1.85 7)であり、前記の式によれば等価的なギア比は26に なる。これは、歯数が9枚の入力ギアと51枚の出力ギ ア(合計60枚でギア比5.67)を2段直列にしたも のより小さく、極端に大きなギア比は実現できない。ま た、第3の従来技術のように遊星歯車列を用いても、こ の従来技術のように 1 段で減速している場合、大きなギ ア比を得るとは不可能である。 つまり、第1の従来技術 で要求されるギア比と装置の大きさとは、第2、第3の 従来技術を適用しても実現できないという問題点があっ た。また、第1の従来技術では、おじ軸の先端部に取り 付けた摩擦部材がブレーキバッドを裏側から押し付ける 構造であったが、一般にキャリバはコの岩形状でブレー キディスクを挟むように取り付いており、高圧でブレー **寺をかけると先端が聞くように変形する。したがって座** 整部材とねじ種とは、互いに傾斜はするが何帳色しない

*.* 

構造に取り付ける必要があったが、そのような構造は非 常に難しいという問題点もあった。

【0007】本発明は、このような従来の問題点に籍目してなされたもので、第1に減速機2組で、入力ギアの 歯数を小さくすることなく、大きな等価ギア比を実現して大きな推力を発生することができ、第2に小型化する ことができるとともにコスト低減を図ることができ、第 3に電動プレーキ等に適用したとき、ねじ軸等に変形傾 向が生じても無理なストレスがかかることなく、また動 作遅れが生じることなく、適正に動作して高い信頼性を 持つ電動推力アクチュエータを提供することを目的とす る。

# [0008]

【課題を解決するための手段】上記課題を解決するため に、請求項1記載の発明は、電動モータと、該電動モー タで駆動されるギア比の異なる2組の減速機と、該2組 の減速機の回転数の差に応じて直進方向の変位を取り出 すねじ構造とを有する電動推力アクチュエータであっ て、前記2組の減速機は、それぞれ3個以上の歯車の組 み合わせからなる歯車列によって構成してなることを要 旨とする。この構成により、両減速機をそれぞれ3個以 上の歯車の組み合わせとすることで、そのギア比、即ち 減速比は、入力ギアと出力ギアが直接噛み合っている場 合と同様の入力ギアの歯数と出力ギアの歯数で決まり、 このとき両減速機における歯数の合計が同じでなければ ならないという制約がなくなる。このことから両減速機 のギア比を任意に設定することが可能となり、両減速機 のギア比をごく近い値に設定することで大きな等価ギア 比が実現されて大きな推力を発生させることが可能とな

【0009】請求項2記載の発明は、上記請求項1記載の電動推力アクチュエータにおいて、前記2組の減速機の一方は、前記電動モータの出力軸に取り付けられた第1入力ギア、前記ねじ構造の軸に取り付けられた第1出力ギア及び前記第1入力ギア・第1出力ギアの両者に噛み合う第1中間ギアで構成し、他方は、前記電動モータの出力軸に取り付けられた第2出力ギア及び前記第2入力ギア・第2出力ギアの両者に噛み合う第2中間ギアで構成してなることを要旨とする。この構成により、3個以上の歯車の組み合わせが、具体的に入力ギア・中間ギア・出力ギアの組み合わせで実現される。第1出力ギアでねじ構造の軸が回転し、第2出力ギアでねじ構造の中ットが回転し、軸とナットの回転数の差に応じてナットが回転しつつ直進駆動されて電動モータのトルクが推力に変換される。

【0010】請求項3記載の発明は、上記請求項2記載の電動推力アクチュエータにおいて、前記2組の減速機の入力ギア・出力ギアの歯数は、前記第1入力ギアに対し前記第1出力ギアを1枚増加させ、前記第1出力ギア 50

と前記第2入力ギアは同一とし、前記第2入力ギアに対し前記第2出力ギアは1枚増加させたことを要旨とする。この構成により、入力ギア・出力ギアの歯数を、第1入力ギア+1=第1出力ギア=第2入力ギア=第2出力ギア-1という組み合わせで、両減速機のギア比をごく近い値に設定することにより、大きな等価ギア比が実現されて極めて大きな推力を発生させることが可能となる。

【0011】請求項4記載の発明は、上記請求項1記載 の電動推力アクチュエータにおいて、前記電動モータは 中空構造の回転子を持ち、前記2組の減速機は第1、第 2の遊星歯車列であって、該第1の遊星歯車列は、前記 電動モータの回転子の一端に形成された第1サンギア、 第1プラネタリギア、第1インターナルギア及び前記第 1プラネタリギアを回転可能に支える第1プラネットキ ャリアで構成し、前記第2の遊星歯車列は、前記電動モ ータの回転子の他端に形成された第2サンギア、第2プ ラネタリギア、第2インターナルギア及び前記第2プラ ネタリギアを回転可能に支える第2プラネットキャリア で構成し、前記電動モータの回転子の中空部分に貫通さ れ、回転は可能で軸方向への移動は不能のねじ軸及び該 ねじ軸の一端側に回転も軸方向への移動も可能に支えら れ、前記第1プラネットキャリアが接続されるとともに 推力作用端が取り付けられたねじナットを持ち、前記ね じ軸の他端側は前記第2プラネットキャリアに接続され たねじ構造を配設してなることを要旨とする。この構成 により、3個以上の歯車の組み合わせが、具体的にサン ギア・プラネタリギア・インターナルギアを持つ遊星歯 車列で実現される。第2の遊星歯車列でモータ回転子の 中空部分を貫通したねじ軸が回転し、第1の遊星歯車列 で推力作用端が取り付けられたねじナットが回転し、第 1、第2の遊星歯車列の異なるギア比に応じて電動モー タのトルクが推力に変換されて出力される。

【0012】請求項5記載の発明は、上記請求項1、2、3又は4記載の電動推力アクチュエータにおいて、前記ねじ構造は、ボールねじであることを要旨とする。この構成により、ねじ構造の軸とナットが低摩擦で相対的に回転し、機構的なロスが極めて少なくなる。

【0013】請求項6記載の発明は、上記請求項」、 2、3又は4記載の電動推力アクチュエータにおいて、 前記ねじ構造は、滑りねじであることを要旨とする。こ の構成により、ねじ構造を非常に安価に構成することが できる。

【0014】 請求項 7 記載の発明は、上記請求項 4.5 又は6記載の電動推力アクチュエータにおいて、前記第 2サンギアの債数は前記第 1 サンギアの債数より 1 枚多 い又は少ないものとし、かつ前記第 2 インターナルギア の歯数は前記第 1 インターナルギアの債数より 1 枚多い 又は少ないことを要旨とする。この情成により、2 組の 減速機を第 1、第 2 の遊星債車列とした場合に、サンギ

ア・インターナルギアの各歯数を、第1と第2の間で1 枚ずつ異なる歯数とすることで、両減速機のギア比がご く近い値に設定され、大きな等価ギア比が実現されて優めて大きな推力を発生させることが可能となる。

【0015】請求項8記載の発明は、上記請求項4. 5. 6又は7記載の電動推力アクチュエータにおいて、 前記ねじ軸と前記第2プラネットキャリアとの接続部 は、該ねじ軸と第2プラネットキャリアとが互いに押し つけられたとき相互に摩擦力を発生する摩擦材と、前記 ねじナットが推力の作用方向に移動する方向に前記電動 モータを回転させた場合に限り前記ねじ軸と前記第2プ ラネットキャリアとを相対回転不能に固定し、前記電動 モータが逆回転の場合には前記ねじ軸と前記第2プラネ ットキャリアとが相対的に自由に回転できるワンウェイ クラッチとで構成してなることを要旨とする。この構成 により、電動プレーキ等に適用されて、推力が発生した とき、ねじ軸等に変形傾向が生じても、摩擦材の介在に よりねじ軸に無理なストレスがかかることなく動作させ ることが可能となる。電動モータが逆回転して推力作用 端がブレーキパッド等から離れ、推力がなくなると摩擦 20 材による摩擦力がなくなるとともにワンウェイクラッチ のクラッチ動作が解除され、ねじ軸とねじナットは一緒 に回転してねじナット、即ち推力作用端はそれ以上後退 しなくなる。したがって、次に電動モータが正回転して 推力作用端が作用するときの初期位置が所定の位置に確 実に決められる。

【0016】請求項9記載の発明は、上記請求項4乃至8の何れかに記載の電動推力アクチュエータにおいて、前記推力作用端とねじナットの間には、両者の中心軸が助がっても両者が滑らかに回転できる調心軸受けを設け30でなることを要旨とする。この構成により、電動ブレーキ等に適用されて、推力が発生したとき、推力作用端とねじ軸双方の中心軸にずれが生じても、その軸ずれが補正されて、ねじ軸に無理なストレスがかかることなく動作する。

【0017】請求項10記載の発明は、上記請求項4乃至9の何れかに記載の電動推力アクチュエータにおいて、前記第2プラネットキャリアは、回転可能かつ軸方向への移動は不能に支持するベアリングを備え、該ベアリングと当該ベアリングを支えるハウジングの間に、前40記ペアリングに加わる軸方向の荷重を検出する荷重センサを設けてなることを要旨とする。この構成により、推力が発生してブレーキバッド等に作用しているとき、第2プラネットキャリアには、その全推力に対応した荷重が加わるので、発生した全推力が検出される。

## [0018]

【発明の効果】請求項」記載の発明によれば、2組の被連機は、それぞれ3個以上の粛重の組み合わせからなる 歯車列によって構成したため、両減連機における歯数の 合計が同じでなければならないという制約がなくなって 50 両減速機のギア比を任意に設定することが可能となり、 両減速機のギア比をごく近い値に設定することで、入力 ギアの歯数を小さくすることなく、また減速機2組で大 きな等価ギア比が実現されて大きな推力を発生させるこ とができる。入力ギアの歯数を小さくする必要がないこ とから、歯車列の噛み合い率が良好となり、作動時に異 音の発生がない。

【0019】請求項2記載の発明によれば、前記2組の 減速機の一方は、前記電動モータの出力軸に取り付けられた第1入カギア、前記ねじ構造の軸に取り付けられた 第1出カギア及び前記第1入カギア・第1出カギアの両 者に噛み合う第1中間ギアで構成し、他方は、前記電動 モータの出力軸に取り付けられた第2入カギア、前記ね じ構造のナットに取り付けられた第2出カギア及び前記 第2入カギア・第2出カギアの両者に噛み合う第2中間 ギアで構成したため、第1入カギア・第1出カギアの各 歯数に対し第2入カギア・第2出カギアの各 歯数に対し第2入カギア・第2出カギアの各 は1枚ずつ増やす等の設定により、入カギア・中間ギア ・出カギアの組み合わせからなる減速機2組で大きな等 価ギア比が実現されて大きな推力を発生させることがで きる。

【0020】請求項3記職の発明によれば、前記2組の減速機の入力ギア・出力ギアの歯数は、前記第1入力ギアに対し前記第1出力ギアを1枚増加させ、前記第1出力ギアと前記第2入力ギアは同一とし、前記第2入力ギアに対し前記第2出力ギアは1枚増加させたため、具体的に、入力ギア・出力ギアの歯数を、第1入力ギア+1=第1出力ギア=第2入力ギア=第2出力ギア-1という組み合わせとすることで、両減速機のギア比がごく近い値に設定され、大きな等価ギア比が実現されて極めて大きな推力を発生させることができる。

【0021】請求項4記載の発明によれば、前記電動モ 一夕は中空構造の回転子を持ち、前記2組の減速機は第 1、第2の遊星歯車列であって、該第1の遊星歯車列 は、前記電動モータの回転子の一端に形成された第1サ ンギア、第1プラネタリギア、第1インターナルギア及 び前記第1プラネタリギアを回転可能に支える第1プラ ネットキャリアで構成し、前記第2の遊星歯車列は、前 記電動モータの回転子の他端に形成された第2サンギ ア、第2プラネタリギア、第2インターナルギア及び前 記第2プラネタリギアを回転可能に支える第2プラネッ トキャリアで構成し、前記電動モータの回転子の中空部 分に貫通され、回転は可能で軸方向への移動は不能のね じ軸及び該ねじ軸の一端側に回転も軸方向への移動も可 能に支えられ、前記第1プラネットキャリアが接続され るとともに推力作用端が取り付けられたねじナットを持 ち、前記ねじ軸の他端側は前記第2プラネットキャリア に接続されたねじ構造を配設したため、第1サンギア・ 第1インターナルギアの各菌数に対し第2サンギア・第 2インターナルギアの各菌数を例えば1枚ずつ増や雪等

10

の設定により、遊星歯車列からなる減速機2組で大きな 等価ギア比が実現されて大きな推力を発生させることが できる。また電動モータ・ねじ構造・第1、第2の遊星 歯車列が同軸上に配置されるので小型化することができ る。

【 0 0 2 2 】 請求項 5 記載の発明によれば、前記ねじ構造は、ボールねじとしたため、機構的なロスが極めて少なくなって大きな推力を効果的に発生させることができる。

【0023】請求項6記載の発明によれば、前記ねじ構 10造は、滑りねじとしたため、ねじ構造を安価に構成できるという効果がある。

【0024】請求項7記帳の発明によれば、前記第2サンギアの歯数は前記第1サンギアの歯数より1枚多い又は少ないものとし、かつ前記第2インターナルギアの歯数は前記第1インターナルギアの歯数より1枚多い又は少ないようにしたため、2組の減速機を第1、第2の遊星歯車列としたため、2組の減速機を第1、第2の遊星歯車列とした場合に、サンギア・インターナルギアの各歯数を、具体的に第1と第2の間で1枚ずつ異なる歯数とすることで、両減速機のギア比がごく近い値に設定20され、大きな等価ギア比が実現されて極めて大きな推力を発生させることができる。また、このとき第1、第2のプラネタリギアは同歯数で共通部品とすることができる。てコスト低減を図ることができる。

【〇〇25】請求項8記載の発明によれば、前記ねじ軸 と前記第2プラネットキャリアとの接続部は、該ねじ軸 と第2プラネットキャリアとが互いに押しつけられたと き相互に摩擦力を発生する摩擦材と、前記ねじナットが 推力の作用方向に移動する方向に前記電動モータを回転 させた場合に限り前記ねじ軸と前記第2プラネットキャ リアとを相対回転不能に固定し、前記電動モータが逆回 転の場合には前記ねじ軸と前記第2プラネットキャリア とが相対的に自由に回転できるワンウェイクラッチとで 構成したため、電動ブレーキ等に適用されて、推力が発 生したとき、ねじ軸等に変形傾向が生じても、摩擦材の 介在によりねじ軸に無理なストレスがかかることなく動 作させることができる。また電動モータが逆回転して推 力作用端がブレーキバッド等から離れたときワンウェイ クラッチのクラッチ動作が解除されるので、推力作用端 の後退が停止し、次に電動モータが正回転して推力作用。 端が作用するときの初期位置が所定位置に確実に決めら れ、動作遅れが生じることがない。

【0026】請求項9記載の発明によれば、前記推力作用端とねじナットの間には、両者の中心軸が曲がっても両者が滑らかに回転できる調心軸受けを設けたため、電動ブレーキ等に適用されて、推力が発生したとき、推力作用端とれじ軸双方の中心軸にずれが生じても、その軸ずれが補正されて、ねじ軸に無理なストレスがかかることなく動作させることができる。

【0027】請求項上の記載の発明によれば、前記第2-50-後側プラネタリギア3ヵ位、全で輸出でによって後側プ

ブラネットキャリアは、回転可能かつ軸方向への移動は不能に支持するベアリングを備え、該ベアリングと当該ベアリングを支えるハウジングの間に、前記ベアリングに加わる軸方向の荷重を検出する荷重センサを設けたため、推力が発生してブレーキバッド等に作用しているとき、第2プラネットキャリアには、その全推力に対応した荷重が加わるので、発生した全推力を確実に検出することができる。したがって、この検出信号を基に電動を生されている。ベアリングとハウジングの間に荷重センサを設けることで、荷重センサは回転、移動等をしないのでセンサハーネスの断線等のおそれがなく、耐久、信頼性の高いセンサ実装を行うことができる。【0028】

【発明の実施の形態】以下、本発明の実施の形態を図面 に基づいて説明する。

【0029】図1は、本発明の第1の実施の形態を示す 図である。同図は、本実施の形態を組み込んだブレーキ キャリパの例を示している。1は電動モータであり、ブ ラシレスモータが適用されている。ロータ位置センサ1 c でロータ1 b 位置を検出し、複数ある巻線1 a に逐次 電流を与えることで中空構造のロータ1bが回転する。 ロータ位置センサ1 c はロータリエンコーダであり、一 定角度毎にスリットの入った円盤が回転し、そのスリッ トを通過する光の断続を数えてロータ1 b の位置を検出 する。1d.1eはボールバアリングであり、ロータ1 bを回転可能に支えている。ロータ1bの図中左端には 前側(第1) サンギア1 f が設けられ、右端には後側 (第2) サンギア1gが設けられて前後(第1、第2) の遊星歯車列(減速機) 2、3の一部を構成している。 1 h はモータヨーク、1 i、1 j はモータキャップであ る。2は前側遊星歯車列であり、前側サンギア1 [の周 囲に4個配置された前側プラネタリギア2bと、その外 側のアクチュエータハウジングでに設けられた前側イン ターナルギア2a で構成されている。前側プラネタリギ ア2bの各ギアは、全て軸2cによって前側プラネット キャリア2dに回転可能に固定されており、前側プラネ ットキャリア2dはねじ構造としてのボールねじ4のね じナットJaのフランジ部として一体に形成されてい る。また前側サンギア11と前側インターナルギア2 a は歯幅を長めにとってあり、前側プラネタリギア2トは ここを軸方向に移動することができる。ここでは、前側 インターナルギア2ヵの歯数は、前記の例と合わせるた めより枚とし、前側サンギア11の歯数は20枚とす る。前側プラネタリギア2トの歯数は、両者の差の半分。 なので10枚である。3は後側遊星歯車列であり、後個 サンギア1gの周囲に1個配置された後側プラネタリギ ア3ヵと、その外側のアクチュエータハウジングでに設 けられた後側インターナルギア3aで構成されている。

ラネットキャリア3dに回転可能に固定されている。こ こでは後側インターナルギア3aの歯数は41枚、後側 サンギア1gの歯数は21枚とし、前側のインターナル ギア2a・サンギア1fに対してそれぞれ1枚ずつ増加 させた。後側プラネタリギア36の歯数は前側と同じ1 0枚である。後側プラネットキャリア 3 dは、回転可能 かつ図の左方向に移動不可能にボールバアリング3eで 固定されている。ボールベアリング3eは右方向には自 由に移動できるようにアクチュエータハウジングでとの クリアランスが調節されている。また後側プラネットキ 10 ャリア3dは中央部右側にワンウェイクラッチ3fを備 えている。ワンウェイクラッチ3「は、内部に挿入した 軸が一方向には自由に回転するが、他方には回転しない 構造が実現できる。ここでは、A矢印方向から見て、後 側プラネットキャリア3dが中心軸より相対的に反時計 回りに回ろうとするときはクラッチが働いて一体回転 し、逆に回ろうとするときは働かないで双方がフリーに 回転する向きに取り付けるものとする。 4 はボールねじ であり、ねじナット4 a とねじ軸4 b 及びボール4 c に よって構成されている。ボール4cはねじ軸4bの図中 左3分の1程度に加工された螺旋状の溝と、ねじナット 4 a に加工された同一ピッチの螺旋状の溝との間に収ま っており、ねじナット4 a の端部でナット内部に形成さ れたボール通路を通って反対側の端部へ移動可能になっ ている。したがってねじナット4 a とねじ軸4 b が相対 的に回転すると、相対的に軸方向に移動する。そのとき 力の伝達はボール4 c が溝と通路で形成された無限通路 を転がることで行われるため、低摩擦の動作が可能とな っている。ねじ軸4bの図中右側には摩擦材4dが取り 付けられ、後側プラネットキャリア3dへ押し付けると ねじ軸4bと後側プラネットキャリア3dの間の回転が 止まるように摩擦力が働く。またねじ軸4 b のさらに右 側は、後側プラネットキャリア3dに取り付けられたワ ンウェイクラッチ3 【に挿入されている。5は荷重セン サであり、ボールベアリング3eに図の右方向に加わる 荷重を検出する。ボールベアリング3eに加わる荷重は 後側プラネットキャリア3dに加わる右方向荷重であ り、この荷重はねじ軸4bを通して加えられるアクチュ エータの発生推力そのものである。したがって、ここで 荷重を検出することでアクチュエータが発生している推 40 力を検出することができる。荷重センサ5の構成は、2 枚の電極の間にピエゾ素子を挟み込み、荷重によって両 電極間に発生する電圧を検出するようなものとする。6 は推力作用端としてのピストンであり、左端面がブレー キバッド8の背面に当接し、右端面は自動調心軸受 6 a を介してねじナット 4 a に結合している。自動調心軸受 6 a は、結合部材 6 b によってねじナットするに取り付 けられており、軸受けの外輪と内輪の軸が曲がった場合 でも滑らかに相対値転できるように軸を保持するもので ある。 7 はアクチュエーケハウジングであり、前後の游 50

星歯車列2、3、電動モータ」などを内部に納め、図の 左側はハウジング10に取り付けられ、右側はエンドキ ャップ 7 a で閉じられている。8 はブレーキバッドであ り、ピストン6によって内側にあるブレーキディスク9 **小押し付けられ、ブレーキディスク9の回転を抑制す** る。10はハウジングであり、装置全体を納めるととも に、ピン10aを介してキャリア11に取り付けられて おり、キャリア11によって図示されないアクスルに固 定されている。またハウジング10の内部にはピストン シール10bと回転直動ブッシュ10cが取り付けられ ており、ピストンシール10bはピストン6が軸の傾き を許容しつつ図の左右方向に移動可能に支えるととも に、ブレーキパッド8側から異物などがアクチュエータ 内部に侵入することを防ぐ。また回転直動ブッシュ10 cはねじナットJaが回転しつつ図の左右方向に移動で きるように支える。

【0030】次に、上述のように構成された電動推力アクチュエータの動作及び効果を説明する。一般に遊星歯車列は、サンギアの歯数をHs、インターナルギアの歯数をHiとし、この構成のようにサンギアに入力を与えてプラネットキャリアから出力を取り出すと、サンギアに対してプラネットキャリアの回転は、減速比Hs/(Hi+Hs)で減速される。したがって前記のように歯数を決めた場合、各ギア比は、

前侧遊星歯車列:3

後側遊星歯車列:2.95238

となる。したがって、電動モータ1に電流を与えて、図のA矢印方向から見て反時計回りにロータ1bを回転させると、電動モータ1の1回転に対して

#### 【数1】

前側プラネットキャリア 2 d …反時計回りに 1 / 3 回転 後側プラネットキャリア 3 d …反時計回りに 1 / 2.9 5 2 3 8 回転

する。前側プラネットキャリア2dはねじナット4aと 一体なので、これはねじナット4 a の回転に等しい。ま たねじ軸4bは、ねじナット4aとの間の摩擦力により ねじナット4aに引きずられて同じように回転しようと するが、後側プラネットキャリア3dの回転がねじナッ ト4aの回転角度より大きいため、ワンウェイクラッチ 3 ſ が働き、ねじ軸4 b は後側プラネットキャリア 3 d と同じに回転する。したがって、ねじ軸4bとねじナッ トすaはともに反時計画りの回転をするが、ねじ軸すb の方が回転角度が大きいので、ねじナットJaを止めて ねじ軸はものみを反時計画りに回したのと同じ動作とな り、ねじナットJaは図の左方向に移動する。同時に前 側プラネタリギア26もおじナットするとともにインタ ーナルギア2 a ・サンギアコイの歯幅の範囲を移動す る。このとき、ねじ軸すりとねじナットするの相対问帳 は電動モータ1の1 恒転に対して、

【数2】

# **Best Available Copy**

1/2. 95238-1/3=0. 00537634回転となる。この逆数をとると186であるため、電動 モータ1が186回転するとねじ軸46とねじナット4 aが相対的に1回転することになり、ギア比186でね じナット4aのみを回した場合と同じ動作となる。した がつて、あるトルクをモータが発生していれば、そのト ルクは186倍されてボールねじ4を駆動し、ボールね じ4のリードをしとするれば、トルク×2ェ/Lの推力 を調心軸受6a・ピストン6を介してブレーキパッド8 に作用させる。例えばリードを10mm、トルクを0.5 Nm、効率を80%とすれば、4.7 ton もの力を発生さ せることができる。ブレーキディスク9の有効径とタイ ヤ径の比を1:3、ブレーキパッド8の摩擦係数を0. 3としても、1輪で953kgf の制動力となり、乗用車 としては十分な制動力を得ることができる。このギア比 186を遊星歯車列を単純に直列にして実現しようとす ると、例えばサンギアの歯数を8としてギア比6を実現 したとしても3段が必要であり、またギアの歯数を8な ど小さな値とすると、噛み合い率が悪くなり、作動時に 音を発生したりするという不都合を生じる。しかし、こ の実施の形態では遊星歯車列2、3は2段で実現でき、 しかもサンギアの歯数は20と19、プラネタリギアも 10であり、8などの小さい歯数の歯車を必要としな い。また、この実施の形態のようにインターナルギアと サンギアの歯数を前後で1枚ずつ変えたことにより、大 きな等価ギア比を実現したとともに、前後のプラネタリ ギア2b、3bを共通部品とすることができ、コストの 面でも有利である。推力が発生するとハウジング10は 図の上側を中心として電動モータ1後端が図の上側へ移 動するように変形するため、ピストン6とボールねじ4 双方の中心軸が一直線ではなく下へ凸の形状に曲がって しまう。従来技術では、ピストン部分が摩擦材とボール ねじの軸で構成され、摩擦材が押し付けられて軸を回転 させない構造とする必要があったので、軸と摩擦材は任 意の方向に曲がるが回転はしないという構造で取り付け る必要があり、実際には実現不可能であった。それに対 して本実施の形態では、摩擦材4dを後側プラネットキ ャリア3dとねじ軸4bとの間に設け、かつ変形の影響 を受けるピストン6とねじナット4aの間を自動調心軸 受 6 a で結合してあるため、現実的な構造によってボー 40 ルねじ4に無理なストレスがかかることなく動作させる ことができる。さらにこの自動調心軸受らaは、変形の 際に図の上側の部分で大きな荷重を受けることになる が、ナットが回転する構造であり、かつパッドは徐々に 減っていくものなので、大きな荷重を受けるローラーは 逐次入り替わり、内外輪の接触位置も変化する。したが って大きな荷角を受ける点が分散するため、ローラーの 耐久性が向上する。発生する推力は摩擦材するを介して 後側プラネットキャリア3aを押すので、この力はボー ガベアリング3 さを介してエンドキャップでa を押す。

そこで、このエンドキャップ 7 a とボールバアリング 3 e の間に荷重センサ 5 を設けることでアクチュエータが 発生してブレーキバッド 8 に作用している推力を検出することができるので、この信号を用いて電動モータ 1 への供給電流を調節すれば、任意の推力=制動力を発生させることができる。 さらにこの部分に取り付けた荷重センサ 5 は、回転も移動もしないためセンサハーネスの断線などの心配がなく、耐久・信頼性の高いセンサ実装が可能となる。

【0031】次に、電動モータ1を逆回転(Aから見て 時計回り)させた場合の動作である。すでに発生してい る推力はねじ軸4bを伝わり、摩擦材4dを後側プラネ ットキャリア3 dに押し付ける。したがって摩擦材4 d で発生する摩擦力によってねじ軸4 b と後側プラネット キャリア3dは一緒に時計回りに回転する。同時にねじ ナット4aも時計回りに回転し、このことで前記の動作 と逆の動作でねじナット4aが後退する。十分に後退す ると、ブレーキパッド8がブレーキディスク9から雕 れ、同時にピストン6もプレーキパッド8から離れるた め、推力を発生しなくなる。すると推力によって押し付 けられていた摩擦材4dと後側プラネットキャリア3d との間の摩擦力がなくなる。このときねじ軸4bはねじ ナット4aの回転に引きずられて一緒に回転しようと。 し、かつねじナット4aの回転角度と後側プラネットキ ャリア3dの回転角度は、前記の通り後側プラネットキ ャリア3dの方が大きいので、後側プラネットキャリア 3 d はねじ軸4 b に対して相対的に時計回りに回ろうと 回転し、ワンウェイクラッチ3fは働かない。したがっ て推力がなくなるとねじ軸4bとねじナット4aは一緒 に回転し、ねじナット4 a はそれ以上後退しなくなるた め、ねじナット4 a は常にブレーキパッド8とブレーキ ディスク9が当たるか否かのぎりぎりの位置で停止す る。このことでプレーキパッド8が徐々に減ったとして も次にブレーキを掛けようとして電動モータ1を正回転 させたときの動作遅れが生じない。

【0032】なお、ここで用いた電動モータ1はブラシレスモータとしたが、その他のモータ、例えば第1の従来技術に用いられているブラシ付きの直流モータ、あるいはリラクタンスモータなど回転子(ロータ)を中空構造とすることが可能なモータであれば何でもよい。またギアの歯数もこれに限定されるものではなく、物理的に実現可能な歯数であればどのようなものでも構わない。前記のように20枚・40枚の組み合わせの場合、1枚ずつ増加させることで最大のギア比を得ようとすると186であったが、19枚・39枚に1枚ずつ増やした場合は17寸となる。したがってサンギアの歯数とインターナルギアの歯数の合計値と配分の双方を調節することで、微しい等価ギア比を設定すればよい。またねじ構造もボールねじに限らず、滑りねじでも構わない。荷重センサも同様であり、この部分に挟み込んだ材料の軸方向

15

歪みを歪みゲージ等で検出するようなもの、など別の方式でも構わない。

【0033】図2及び図3には、本発明の第2の実施の 形態を示す。本実施の形態は、電動モータとボールねじ を別配置し、平歯車による減速機 2 組で駆動するように したものである。まず構成を説明する。電動モータ20 の軸20aに第1入力ギア21a、第2入力ギア22a が取り付けられている。ボールねじ23のねじ軸23a には第1出力ギア21bが取り付けられ、ねじナット2 3 bには、軸方向に溝を切ったスプライン軸24 aが取 10 り付けられている。スプライン軸24aはスプラインナ ット24bを一体形成した回転軸25とボール24cを 介して結合しており、このことで回転軸25とスプライ ン軸24a及びボールねじナット23bとは、軸方向に 相対移動は可能であるが、相対的に回転は不可能に結合 している。回転軸25の右端には第2出力ギア22bが 構成されている。またスプライン軸24aの左端には推 力作用端26がスラストベアリングを介して取り付けら れている。ここまでの構成は、第2の従来技術(特開平 3-48054号公報) のものと殆ど同じであるが、大 20 きく異なる点は、第1入力ギア21aと第1出力ギア2 1 b 及び第2入力ギア22 a と第2出力ギア22 b と が、それぞれお互いに直接噛み合っていない点である。 第1入カギア21aと第1出カギア21bとは、図のB 矢印方向から見た場合に図3で示されるような第1中間 ギア21cを介して噛み合っている。第2入力ギア22 aと第2出力ギア22bも同様に第2中間ギア22cを 介して噛み合っている。

【0034】次に、上述のように構成された第2の実施 の形態の作用及び効果を説明する。この減速機構成の場 合、ギア比は入力ギアから中間ギアへは、中間ギア歯数 /入力ギア歯数、中間ギアから出力ギアへは、出力ギア 歯数/中間ギア歯数となるので、入力ギアから出力ギア までは両者の積であり、結局出力ギア歯数/入力ギア歯 数となって、中間ギアの歯数はギア比に影響を与えな い。したがって両減速機のギア比は、直接噛み合ってい る場合と同様に入力ギアの歯数と出力ギアの歯数で決め ればよい。その際、両者が直接嚙み合っていないので、 第2の従来技術にあったような両ギアの歯数を合計で同 じにしなければならないという制約がない。したがっ て、第1の実施の形態で説明したように、両者を1枚ず つ増やすなどの設定も可能であり、例えば第1の実施の 形態と同じように20枚・40枚と21枚・41枚とす ると、等価ギア比は82となる。また40枚・41枚と 4.1枚・4.2枚という近傍の値に設定すると、1722

ものギア比となり、第1の実施の形態では不可能と思われる極大なギア比を得ることができる。なお入力ギアと 出力ギアの歯数を決めた後に、中間ギアの歯数又は位置 を調整することで設定したギア比に影響することなく両 者を噛み合わせることが可能である。

#### 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明に係る電動推力アクチュエータの第1の 実施の形態を示す縦断面図である。

【図2】本発明の第2の実施の形態を示す縦断面図である。

【図3】図2のB側から見た第1(第2)入力ギア、第 1(第2)中間ギア、第1(第2)出力ギアの噛み合い 関係を示す図である。

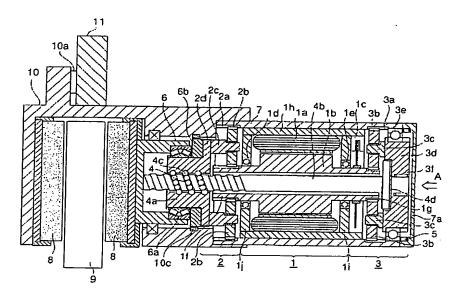
# 【符号の説明】

- 1,20 電動モータ
- 1 b ロータ
- 1 f 前側 (第1) サンギア
- 1 g 後側 (第2) サンギア
- 2 前側(第1)遊星歯車列(減速機)
- 2 a 前側(第1) インターナルギア
- 2 b 前側(第1) ブラネタリギア
- 2 d 前側 (第1) プラネットキャリア
- 3 後側(第2)遊星歯車列(減速機)
- 3 a 後側(第2)インターナルギア
- 3 b 後側(第2)プラネタリギア
- 3 d 後側(第2) プラネットキャリア
- 3 e ボールベアリング
- 3 「 ワンウェイクラッチ
- 4.23 ボールねじ (ねじ構造)
- 4a、23b ねじナット
- 4 b、23a ねじ軸
- 4 d 摩擦材
- 5 荷重センサ
- 6 ピストン (推力作用端)
- 6 a 自動調心軸受
- 8 ブレーキパッド
- 9 ブレーキディスク
- 20a モータ軸

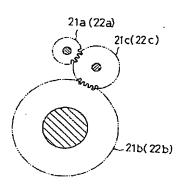
40

- 2 1 a 第 1 入力ギア
- 2 1 b 第 1 出力ギア
- 21 c 第1中間ギア
- 2 2 a 第 2 入力ギア
- 22b 第2出力ギア 22c 第2中間ギア
- 2.6 推力作用端

【図1】



【図3】



【図2】

